COMPOSITE MATERIAL FOR ELECTRONIC COMPONENT AND ITS MANUFACTURE

Patent number:

JP9312361

Publication date:

1997-12-02

Inventor:

NAKANISHI HIROKI; KAWAUCHI YUJI; KAWAKAMI AKIRA

Applicant:

HITACHI METALS LTD

Classification:

- international:

H01L23/373; B23K20/00; B23K20/04; B32B15/01

- european:

Application number: JP19960126680 19960522

Priority number(s):

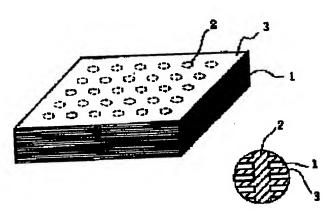
Abstract of JP9312361

PROBLEM TO BE SOLVED: To secure high heat conductivity in a stacking direction and to provide low thermal

expansibility. SOLUTION: The high heat conductive layers 3 of copper or copper alloy and the low thermal expansion layers 1 of Fe-Ni system alloy are alternately stacked and they form the multilayered structure of more than 10 layers, desirably more than 50 layers. The high heat conductive layers 3 sandwiching the low thermal expansion layers 1 are made into a composite material for electronic component, which is used for a heat sink or a heat spreader that continues through a plurality of through holes 2 formed on the low thermal expansion layers 1. In the composite material for electronic parts, the thin sheets of copper or copper alloy and the thin sheets of Fe-Ni system alloy, where the plurality of through holes 2 are formed, are alternately stacked, pressure is reduced lower than 10<-3> Torr, pressurization is executed not less than 50MPa in the temperature range of 700-1050 deg.C, and a junction processing is executed. Then, it is made a prescribed board thickness by rolling.

Also published as:

US6045927 (A1) DE19720707 (A1)



(19)日本国特許庁(JP)

1

(12) 公開特許公報 (A) (11) 特許出願公開番号

特開平9-312361

(43)公開日 平成9年(1997)12月2日

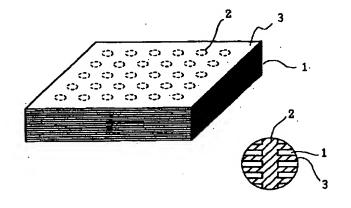
(51) Int. Cl. 6	,	識別記号	岸内敷理妥 只	12.1			++-	45 to AA EC
		前成为リポロラ	庁内整理番号	FI	4			術表示箇所
H01L	23/373			H01L	23/36		M	
B 2 3 K	20/00	3 4 0		B 2 3 K	20/00	3 4 0		
	20/04				20/04		H	
B 3 2 B	15/01			B 3 2 B	15/01		D	
	審査請求	未請求請求	項の数8 OL			(全7]	頁)	
(21)出願番号	特原	頁平8-1266 80		(71)出願人				
					日立金	:属株式会社		
(22)出願日	平原	戊8年(1996)5月	22日		東京都	千代田区丸	の内2丁目1番	2号
				(72)発明者	中西	寛紀		
					島根県	安来市安来	町2107番地の	2 日立金
					属株式	会社冶金研	究所内	
				(72)発明者	川内	祐治	•	
				(, =, , = , , =			町2107番地の	2 日立会
						·会社安来工		2 14 15 16
				(72)発明者			. <i>95</i> 7 r 3	
				(72) 発明有	,	•		
							町2107番地の	2 日立金
					属株式	会社安来工	場内	
]	(74)代理人	弁理士	大場充		

(54) 【発明の名称】電子部品用複合材料およびその製造方法

(57)【要約】

【課題】 積層方向の高い熱伝導性を確保と低熱膨張性 も兼ね備える。

【解決手段】 本発明は、銅または銅合金の高熱伝導層 と、Fe-Ni系合金の低熱膨張層が交互に積層され、 10層以上、好ましくは50層以上の多層構造をなし、 前記低熱膨張層をはさみ込む高熱伝導層は、低熱膨張層 に形成した複数の貫通孔を介して連続するヒートシンク あるいはヒートスプレッダに使用される電子部品用複合 材料である。この電子部品用複合材料は、銅または銅合 金の薄板と、複数の貫通孔を形成したFe-Ni系合金 薄板を交互に積層して、10マイナス3乗Torrより も減圧とし、ついで700~1050℃の温度範囲にお いて50MPa以上に加圧して接合処理し、次いで圧延 により所定の板厚に仕上げる本発明の製造方法によって 得ることができる。



【特許請求の範囲】

5

【請求項1】 銅または銅合金の高熱伝導層と、Fe-Ni系合金の低熱膨張層が交互に積層され、10層以上の多層構造をなし、前記低熱膨張層をはさみ込む高熱伝導層は、低熱膨張層に形成した複数の貫通孔を介して連続することを特徴とする電子部品用複合材料。

【請求項2】 銅または銅合金の高熱伝導層と、Fe-Ni系合金の低熱膨張層が交互に積層され、10層以上の多層構造をなし、前記低熱膨張層をはさみ込む高熱伝導層は、低熱膨張層に形成した複数の貫通孔の途中で高熱伝導層同士が接合されていることを特徴とする電子部品用複合材料。

【請求項3】 低熱膨張層の厚さは、0.1 mm以下であることを特徴とする請求項1に記載の電子部品用複合材料

【請求項4】 最外層として銅または銅合金の連続した 高熱伝導層が形成されていることを特徴とする請求項1 ないし3のいずれかに記載の電子部品用複合材料。

【請求項5】 最外層としてFe-Ni系合金の連続した低熱膨張層が形成されていることを特徴とする請求項 20 1ないし3のいずれかに記載の電子部品用複合材料。

【請求項6】 銅または銅合金の薄板と、複数の貫通孔を形成したFe-Ni系合金薄板を交互に10層以上積層して、缶体に充填した後、10マイナス3乗Torrよりも減圧としてから封止し、次いで700~1050℃の温度範囲において50MPa以上に加圧して接合処理を行ない、前記貫通孔内に銅または銅合金を充填するとともに接合し、次いで圧延により所定の板厚に仕上げることを特徴とする電子部品用複合材料の製造方法。

【請求項7】 最外層に銅または銅合金の連続した高熱 30 伝導層を積層することを特徴とする請求項6に記載の電子部品用複合材料の製造方法。

【請求項8】 最外層にFe-Ni系合金の連続した低 熱膨張層を積層することを特徴とする請求項6に記載の 電子部品用複合材料の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は半導体素子等のヒートスプレッダあるいはヒートシンク等の伝熱基板に関し、特に板厚方向の熱放散性を改良した電子部品用複合 40材料およびその製造方法に関するものである。

[0002]

【従来の技術】大型コンピュータ、ワークステーション、パーソナルコンピュータ (PC) 等のCPU (中央演算装置)には主としてPGA (Pin Grid Array)呼ばれるセラミックパッケージが適用されており、シリコンチップから発生する熱は、シリコンチップとAlヒートシンクフィンとの間の伝熱基板 (ヒートスプレッダ)を介して放散されている。一方、最近のLSIは高速化、高消費電力化によりシリコンチップから 50

発生する熱の放散が極めて重要な問題となってきており、特にマイコンあるいはロジックASIC(Application Specific IC)用のLSI等ではシリコンチップにヒートスプレッダを接触させることにより熱の放散を促進させるような工夫がなされている。

【0003】例えば、図4に示すBGA(Ball Grid Array)パッケージの一例は、ヒートスプレッダ11、シリコンチップ8、Cu配線9、絶縁のためのポリイミドフィルム10、端子としての半田ボール12で構成される。この構造においてヒートスプレッダ11はシリコンチップ8と接触しており、シリコンチップ8から発生する熱を逃す熱放散性はもちろん、シリコンチップ8との熱膨張係数が整合していることが重要である。こうした新しいタイプのパッケージは今後ますます需要が増えてくることが予想される。こうしたヒートスプレッダはシリコンチップと接するために、その熱膨張がシリコンチップと整合していることが必要であり、熱膨張係数として一般に4~11×10マイナス6乗/℃程度のものが望ましいとされている。

【0004】こうした特性を満足するものとして、従来からヒートスプレッダにCu-WあるいはMoよりなる $0.5\sim1$ mm厚さで、30 mm角程度の板が使用されてきた。しかしながら、これらの材料は高価であると共に、比重が大きいためにパッケージの重量が大きくならざるを得ず、最近のLSIの動向であるダウンサイジング化の点でも大きな欠点となってきている。

【0005】なお、上述したBGAタイプのLSIではなく、従来のリードフレームを使用するタイプのLSIのパッケージでは、リードフレーム自体を熱放散性の良い銅および銅合金で構成する方法も採用されているが、この場合には熱膨張係数がシリコンチップに比べて大きいために、シリコンチップとリードフレーム界面での内部応力が問題となり、工程中あるいは使用中の応力発生のためにシリコンチップにクラックが発生したりする恐れがある。この点を解決する素材として本発明者等は低膨張のFe-Ni系合金薄板の少なくとも一方の面に銅または銅合金を主体とする粉末の焼結層を形成した電子部品用複合材料およびその製造方法に関する発明を特願平7-59708号として出願している。

【0006】しかし、リードフレームを使用しないBG A等のパッケージでは、単純に銅とFe-Ni系合金とを復層化した構造では、板厚方向、言いかえれば積層方向への熱伝導が悪いためにヒートスプレッダとしては適用できず、こうした点からCu-W, Mo板に替わる安価で且つ小型、薄型、軽量化が可能な新しいヒートスプレッダが必要となってきている。なお、リードフレームを使用しないタイプのパッケージは、前述のPGAおよびBGAや、CSP(Chip Size Package)が実用化されるようになってきており、今後大き

な需要が期待されるものである。

[0007]

5

【発明が解決しようとする課題】 Cu-W, Mo板に替わる低膨張材料として、特公平7-80272号では厚み方向に貫通孔を有する低熱膨張金属板の両面に銅または銅合金板を圧延一体化し、貫通孔より銅または銅合金を露出させ、さらにその上に銅または銅合金板を圧延した5相構造のヒートスプレッダ用複合材料が提案されている。この方法では、貫通孔部に充填された銅もしくは銅合金により、単純な積層体では得られない積層方向の10高い熱伝導性を確保することができ、ヒートスプレッダとして有効である。

【0008】しかし、本発明者等の検討によれば、特公平7-80272号に記載された複合材料は、高々5層構造であって、各層の熱膨張特性の違いにより、端面の加熱により、反りを生じやすいという問題がある。また、特公平7-80272号に記載された製造方法は、冷間圧延によるものであり、積層後に拡散焼鈍を適用しても層間に形成される拡散層が薄く、一部未圧着部が発生する場合があり、半導体との接合部品としては、信頼20性という点で必ずしも優れたものとは言えないものであった。本発明の目的は、上述した問題点に鑑み、積層方向の高い熱伝導性を確保することができるとともに、低熱膨張性も兼ね備えた信頼性の高いヒートスプレッダとして利用可能な電子部品用複合材料およびその製造方法を提供することである。

[0009]

【課題を解決するための手段】本発明者は、上述したように複数の貫通孔を形成したFe-Ni系合金と銅または銅合金を複合することにより、問題となる熱膨張特性 30の違いを防止すべく、検討を行なった。そして、10層以上の多層構造として、熱膨張特性の違いを実質的になくすことを試み、本発明に到達した。

【0010】すなわち、本発明は、銅または銅合金の高熱伝導層と、Fe-Ni系合金の低熱膨張層が交互に積層され、10層以上の多層構造をなし、前記低熱膨張層をはさみ込む高熱伝導層は、低熱膨張層に形成した複数の貫通孔を介して連続する電子部品用複合材料である。好ましくは50層以上の多層構造を形成する。

【0011】上述した本発明の電子部品用複合材料は、 銅または銅合金の薄板と、複数の貫通孔を形成したFe -Ni系合金薄板を交互に積層して、缶体に充填した 後、10マイナス3乗Torrよりも減圧としてから封 止し、ついで700~1050℃の温度範囲において5 0MPa以上に加圧して接合処理を行ない、前記貫通孔 内に銅または銅合金を充填するとともに接合し、次いで 圧延により所定の板厚に仕上げる本発明の製造方法によって得ることができる。

【0012】この方法により得た本発明の電子部品用複合材料は、低熱膨張層に形成した貫通孔の途中で高熱伝 50

導層同士が接合、望ましい接合としては接合部が拡散接合した構造を有するものである。本発明において、好ましくは、低熱膨張層の厚さは、0.1 mm以下であることを特徴とする請求項1に記載の電子部品用複合材料とする。また、好ましい複合材料の全体構造は、最外層に銅または銅合金の連続した髙熱伝導層を積層するか、あるいは最外層にFe-Ni系合金の連続した低熱膨張層を積層するものである。

[0013]

【発明の実施の形態】本発明の特徴の一つは、10層以 上、好ましくは50層以上の多層構造体を実現したこと であり、銅または銅合金の髙熱伝導層と、Fe-Ni系 合金の低熱膨張層の熱膨張率の違いによる反りなどの変 形を抑えることにある。半導体素子と接合される場合、 反り等が発生すると剥離の危険がある。剥離すると、半 導体素子からの放熱を行うことができなくなり、半導体 素子の性能が劣化するばかりでなく、半導体の破損の原 因となる。多層になればなるほど、低熱膨張層と高熱伝 導層の持つ熱膨張特性の差による変形を防止することが 可能となる。また、本発明は貫通孔で高熱伝導層が連続 するものであり、特に望ましいものとして構造的に特徴 なのは、高熱伝導層(例えばCuまたはCu合金)が低 熱膨張層に明けられた貫通孔の両サイドにせり出し、貫 通孔の途中で高熱伝導層同士が接していることである。 この状態は、熱が高熱伝導層を介して逃げる程度に接し ておれば良いのであるが、当然接し方が十分な接合とな る程よいことは言うまでもない。本発明では、これらの 状態を包括して「接合」と言っている。

【0014】図5(a)に示すように現実には、低熱膨張層1に形成した貫通孔2が別の低熱膨張層1と完全に連通させるのは、製造上難しく、各層の貫通孔の位置は少なからず、ずれを生じる。本発明においては、高熱伝導層同士が接合すれば良く、図5(a)に示す構成で十分である。なお、熱伝導性をより高めるためには、図5(b)で示すように貫通孔が連通していることが望ましい。また、高熱伝導層同士の接合部は、拡散接合したりして明瞭でない方が熱伝導性を高めるという点で好ましい。

【0015】本発明者は、上述した10層以上の多層構造を現実のものとするために検討を行ない、低熱膨張層をはさみ込む高熱伝導層を低熱膨張層に形成した複数の貫通孔を介して連続させるため、積層後、缶体に充填し、10マイナス3乗Torrよりも減圧としてから封止し、ついで700~1050℃の温度範囲において50MPa以上に加圧して接合処理を行なうものとした。このように、真空引きしてから、高圧化で加熱接合することにより、従来5層構造が限界であった圧延圧着法を適用しなくても、高熱伝導層を貫通孔に連続させた複合材料を一挙に10層以上とすることができたものである。この方法により得た本発明の電子部品用複合材料

20

は、低熱膨張層に形成した貫通孔の途中で高熱伝導層同 士が拡散接合した構造が得られる。

【0016】本発明においては、好ましくは低熱膨張層 の厚さを、O. 1mm以下と薄くする。このように薄い 低熱膨張層を多層化することにより、熱膨張率の違いに よる反りなどの変形をより確実に抑えることが可能であ る。好ましくは、最外層のいずれか一方の面あるいは両 面に銅または銅合金の連続した高熱伝導層を積層する か、あるいは最外層のいずれか一方の面あるいは両面に Fe-Ni系合金の連続した、すなわち貫通孔を有しな 10 い低熱膨張層を積層する。最外層に貫通孔を有しない銅 または銅合金の連続した高熱伝導層あるいはFe-Ni 系合金の連続した低熱膨張層を形成することにより、め っき処理時に表面の不均一性が解消され、良好なめっき 性が得られるようになる。最外層を髙熱伝導層とするか 低熱膨張層とするかは、放熱対象となる素子の要求特性 によって任意に選択できる。たとえば、最外層は、接合 面の低熱膨張特性を特に要求される場合は、低熱膨張層 とし、高熱伝導特性を特に要求される場合には、高熱膨 張層とすることができる。

【0017】本発明の銅または銅合金の高熱伝導層と複 数の貫通孔を有するFe-Ni系合金の低熱膨張層を積 層した本発明の複合材料の基本構成を示すと図1に示す ようになる。図1は多層構造を有する複合材料5の低熱 膨張層1と高熱伝導層3が接合した部分を示すものであ る。図1に示すように低熱膨張層1の両側にある高熱伝 導層3は、貫通孔2に充填した銅または銅合金により連 続されている。このようにすることによって、Fe-N i系合金の低熱膨張層を横切る熱移動を確保するもので ある。また、図2に示すように、本発明では複合材料5 の最外層4として、貫通孔を有しない銅または銅合金の 連続した高熱伝導材料あるいは貫通孔を有しないFe-N i 系合金の連続した低熱膨張材料を片面または両面に 配置することが可能である。

【0018】本発明においては、充分に厚く、剥離が発 生しない拡散層を得るために、700~1050℃の温 度範囲において50MPa以上の圧力を適用する。50 MPa以上という高い圧力を適用すると、700~10 50℃の温度範囲において、従来の冷間圧延による圧着 と焼鈍によって形成されるよりも著しく厚い拡散層を形 40 成することが可能となる。圧力はできるだけ高いことが 好ましいが、装置性能上、200MPa以下が現実的で あり、好ましくは80~150MPaの範囲である。本 発明においては、700℃以下の温度では、拡散が不十 分となり、十分な接合強度が得られない。また、105 0℃以上の温度では銅または銅合金の表面酸化が顕著と なり、十分な接合強度が得られず、また銅または銅合金 が溶解する場合があり好ましくない。そのため、本発明 においては、700~1050℃の温度範囲に規定し た。

【0019】また、本発明において、上述した接合処理 に先だって、缶体に充填した後、10マイナス3乗To rrよりも減圧としてから封止する工程を付与してい る。これは、本発明はFe-Ni系合金素材に形成した 貫通孔に気体が残留すると、貫通孔に銅または銅合金が 充分に充填できなくなるため、または貫通孔の両サイド から充填した銅または銅合金が放熱に十分な程接合する ことができなくなるため、脱気処理を実施するものであ る。また、本発明においては、上述した接合処理の後、 熱間圧延あるいは冷間圧延により所定の板厚に仕上げる ものである。

【0020】本発明においては、高圧下で接合処理を行 うが、これだけでは、貫通孔に充分に銅または銅合金を 充填することは難しい。そこで、本発明は、接合処理の 後、熱間圧延あるいは冷間圧延を付与するものとした。 この方法により得た本発明の電子部品用複合材料は、低 熱膨張層に形成した貫通孔の途中で高熱伝導層同士が接 合した構造が得られる。すなわち、高圧の適用により低 熱膨張層に形成した貫通孔に高熱伝導層が両側から流動 していき、貫通孔の途中で髙熱伝導層同士が接合したも のとなるのである。なお、冷間圧延を付与すると、電子 部品用の複合材料として使用できる清浄度および平坦度 を容易に得ることができる。

【0021】本発明において、Fe-Ni系合金の低熱 膨張層は、本発明の複合材料の熱膨張が低いものとする ことを第一の目的に配置するものである。好ましくは、 複合材料を半導体素子の熱膨張係数に近似するように、 30℃~300℃における熱膨張係数を4~11×10 マイナス6乗/℃の範囲とするように配置することが望 ましい。したがって、Fe-Ni系合金とはNiの含有 量が重量%で25~60%で、その他の主要元素とし て、Fe, Coの一種または二種からなるものが望まし い。具体的に使用するFe-Ni系合金としてはFe-42%Ni合金、Fe-36%Ni合金のいわゆるイン バー合金、Fe-31%Ni-5%Co合金のいわゆる スーパーインバー合金、Fe-29%Ni-17%Co 合金等のNi30~60%、残部Feあるいは、Niの 一部をCoで置換したものを基本元素とするものが使用

【0022】また、他の添加元素を含むことも当然可能 であり、Crであれば15重量%以下、熱膨張特性、機 械的強度等様々の要求に合わせて4A,5A,6A族の 元素を低熱膨張特性を損なわないオーステナイト組織を 保持できる限り、添加することが可能である。例えば、 酸化膜形成等のために有効であるC r は 1 5 重量%以 下、強度を改善する元素として5重量%以下のNb, T i, Zr, W, Mo, Cu、熱間加工性を改善する元素 として5重量%以下のSi, Mnあるいは0.1重量% 以下のCa, B, Mgが使用できる。

【0023】本発明において、高熱伝導層を銅または銅

₽}-.

7

合金と規定した。純銅は熱伝導性の点では非常に優れており、熱伝導性を重視するヒートシンクあるいはヒートスプレッダ用としては有効であるが、場合によって機械的強度、ハンダ付性、銀ろう付性、耐熱性等用途に応応た特性改善のために合金元素を添加することが可能である。例えば、SnやNiは銅または銅合金中に固溶して機械的強度を向上させることができる。また、TiはNiと複合で添加すると、銅マトリックス中にNiとTiとの化合物として析出し、機械的強度および耐熱性を向上する。また、Zrはハンダ耐候性を向上する。Al,Si,Mn,Mgはレジンとの密着性を改善することが知られている。なお、本発明の銅または銅合金層は、熱知られている。なお、本発明の銅または銅合金層は、熱放散性の付与が目的であるため、熱放散性を低下させる前記の添加元素は銅合金中で好ましくは10重量%以下とする。

[0024]

【実施例】以下、本発明を実施例により説明する。低熱 膨張層用材料として、Fe-42%Ni合金、Fe-3 6%Ni合金、Fe-31%Ni-5%Co合金および Fe-29%Ni-17%Co合金を選び、冷間圧延お 20 よび焼鈍を繰り返し、厚さ O. 3mmのFe-Ni系 合金の薄板を得た。このFe-Ni系合金にフォトエッ チングにより薄板の全面にφ0.8mm、1mmピッチ の貫通孔を形成し、図3 (b) に示す低熱膨張層用素材 5した。また、高熱伝導層用材料として純銅 (無酸素 銅)、Cu-2.4%Fe-0.07%P-0.12% Zn合金 (Cu合金A) およびCu-2. 0%Sn-0. 2%Ni-0. 04%P-0. 15%Zn合金 (C u合金B)を選び、厚さO. 3mmの薄板を得た。これ 等の薄板をそれぞれ120mm幅にスリットを行ない、 次に定尺切断機により、800mm長さに切断し図3 (a) に示す高熱伝導層用素材 6 とした。なお、Cu合

金の組成は重量%である。

【0025】次に、これ等のシートを表1に示す組合せにより、5mm厚さのS15C材のケース内に銅または 銅合金の高熱伝導層でFe-Ni系合金の低熱膨張層を 挟むように交互に積層し、低熱膨張層を40層、高熱伝 導層を41層とした最外層が連続した高熱伝導層となる 積層体を得た。(積層構造Aという)また、別の例として積層構造Aのさらに外側に、積層体を構成する低熱膨張層と同じ素材であって、貫通孔を形成しない厚さ0.3mmの薄板を配置して最外層が貫通孔のない低熱膨張層となる積層体を得た。(積層構造Bという)

【0026】次に、S15C材のケースを10マイナス3乗Torrよりも減圧としてから溶接により密封した。この脱気後の積層体を有するS15Cケース(以下キャン材と呼ぶ)を表1に示す温度において100Mpaの条件で熱間静水圧プレスにより、積層体の接合一体化を行なった。この熱間静水圧プレス後のキャン材の上下面のS15Cケース材を研削により除去し、熱間圧延前素材とした。この熱間圧延前素材を700~900℃の温度範囲において、熱間圧延を行ない、厚さ2.5mmの板とした。この板にさらに酸洗により脱スケール処理を施した後、冷間圧延を施し、最終の厚さ2mmの板とした。各層の厚さは約25 μ mであった。

【0027】次にこの板から熱伝導率測定用サンプルならびに熱膨張測定用サンプルを製作し、板厚方向の熱伝導率ならびに板幅方向の熱膨張係数の測定を行なった。なお、熱伝導率はレーザーフラッシュ法により測定を行ない、また熱膨張係数は30~300℃の温度範囲の値α30-300℃を測定した。

30 [0028]

【表1】

	9						10
No.	低熱膨張層 の種類	高熱伝導層 の種類	積層構造	熱間静水圧 プレス温度(で)	熱伝導率 (例/u·k)	熱膨張係数 α ±0−±00℃ (×10°/℃)	考
1	Fe-42XNi	純銅	A	920	194	4.7	本発明例
2	,	11	"	1000	175	4.5	#
3	#	<i>N</i>	ø	850	190	- 4.8	N
4	. "	<i>u</i>	. #	7 50	186	4.6	N
5	· #	Cu合金A	#	920	105	4.6	. #
6	U	Cu合金B	. "	920	132	4.6	N
7	H	純銅	В	920	190	4.5	N · ·
8	Fe-36%Ni	純銅	Α	920	190	6.0	本発明例
9))	Cu合金A	W	920	102	5.8	IJ
10	Ņ	Cu合金B	IJ,	920	136	5.7	Ħ
11	, ii	純銅	. 11	1000	180	6.1	. 8
12	N	. #	U	850	185	- 5.9	. #
13	N	"	В	920	187	5.9	. #
14	Fe-31%Ni -5%Co	W	A	920	180	6.0	本発明例
15	¥	Cu合金A ·	. v .	920	98	5.3	# .
.1.6	. #	Cu合金B	В	920	120	5.1	0
17	"	越網	A	1000	170	5.1	77
18	R*	"	υ.	850	- 182	5.0	. #
19	"	"	"	750	184	5.1	<i>n</i> :
2 0	Fe-29%Ni - -17%Co	純 鋼	A	920	180	4.5	本発明例
2 1	D.	"	В	1000	164	4.5	V
22	N .	IJ	Α	850	176	4.4	D

750

【0029】表1に示すように本発明の電子部品用複合 材料は、80層を超える多層構造とすることによって、 100 (W/m・K程度以上) の高い熱伝導特性と、7 (×10マイナス6乗/℃)以下の低熱膨張特性を得る ことができたものである。

23

[0030]

【発明の効果】本発明によれば、10層以上の多層構造 を有する電子部品用の複合材料を得ることが可能となっ た。したがって、従来の5層程度の複合材料に比べて、 緻密な複合構造となり、ヒートスプレッダとして使用す るときの熱膨張差に起因する反り等の変形を防止するこ 間圧着-拡散焼鈍法に比べ、熱間における高圧を適用し て接合しているため、密着信頼性が顕著に向上してお り、部品の信頼性が大きく向上するものである。

【図面の簡単な説明】

170

【図1】本発明の複合材料の基本構成の一例を示す概念 図である。

【図2】本発明の複合材料の最外層部の好ましい例を示 す概念図である。

【図3】本発明の複合材料の素材を説明する図である。

【図4】本発明を適用するBGAパッケージの構成例で

【図5】本発明の貫通孔部拡大図である。

【符号の説明】

1 低熱膨張層、2 貫通孔、3 高熱膨張層、4 最 とが可能である。また、本発明の複合材料は、従来の冷 40 外層、5 低熱膨張層用素材、6 高熱伝導層用素材 7 複合材料、8 シリコンチップ、9 Cu配線、 10 ポリイミドフィルム、11ヒートスプレッダ、1 2 半田ボール

